

(12) DEMANDE INTERNATIONALE PUBLIÉE EN VERTU DU TRAITÉ DE COOPÉRATION  
EN MATIÈRE DE BREVETS (PCT)

(19) Organisation Mondiale de la Propriété  
Intellectuelle  
Bureau international



(43) Date de la publication internationale  
22 février 2007 (22.02.2007)

PCT

(10) Numéro de publication internationale  
**WO 2007/020351 A1**

(51) Classification internationale des brevets :  
**H01L 21/762** (2006.01)

(21) Numéro de la demande internationale :  
PCT/FR2006/001945

(22) Date de dépôt international : 11 août 2006 (11.08.2006)

(25) Langue de dépôt : français

(26) Langue de publication : français

(30) Données relatives à la priorité :  
0508555 16 août 2005 (16.08.2005) FR

(71) Déposant (pour tous les États désignés sauf US) : **COM-  
MISSARIAT A L'ENERGIE ATOMIQUE** [FR/FR]; 25,  
rue Leblanc, Immeuble "Le Ponant D", F-75015 Paris (FR).

(72) Inventeurs; et

(75) Inventeurs/Déposants (pour US seulement) : **DEGUET,  
Chrystel** [FR/FR]; 984 chemin de Chartreuse, F-38330  
Saint Ismier (FR). **CLAVELIER, Laurent** [FR/FR]; 11bis  
rue Victor Hugo, F-38700 Voiron (FR). **DECHAMP,**

Jérôme [FR/FR]; 10 rue de Saint Robert, F-38120 Saint  
Egreve (FR).

(74) Mandataire : **SANTARELLI**; 14, avenue de la Grande-  
Armée, B.P. 237, F-75822 Paris Cedex 17 (FR).

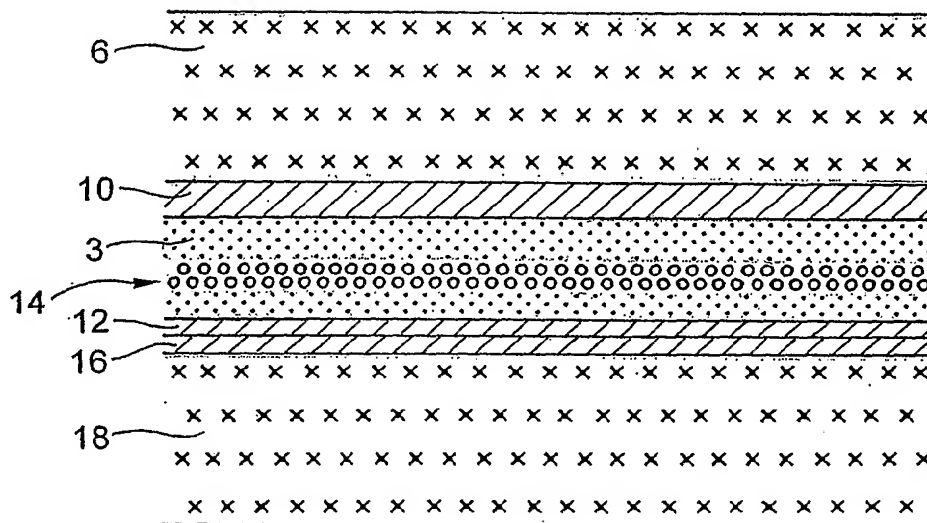
(81) États désignés (sauf indication contraire, pour tout titre de  
protection nationale disponible) : AE, AG, AL, AM, AT,  
AU, AZ, BA, BB, BG, BR, BW, BY, BZ, CA, CH, CN, CO,  
CR, CU, CZ, DE, DK, DM, DZ, EC, EE, EG, ES, FI, GB,  
GD, GE, GH, GM, HN, HR, HU, ID, IL, IN, IS, JP, KE,  
KG, KM, KN, KP, KR, KZ, LA, LC, LK, LR, LS, LT, LU,  
LV, LY, MA, MD, MG, MK, MN, MW, MX, MZ, NA, NG,  
NI, NO, NZ, OM, PG, PH, PL, PT, RO, RS, RU, SC, SD,  
SE, SG, SK, SL, SM, SY, TJ, TM, TN, TR, TT, TZ, UA,  
UG, US, UZ, VC, VN, ZA, ZM, ZW.

(84) États désignés (sauf indication contraire, pour tout titre  
de protection régionale disponible) : ARIPO (BW, GH,  
GM, KE, LS, MW, MZ, NA, SD, SL, SZ, TZ, UG, ZM,  
ZW), eurasien (AM, AZ, BY, KG, KZ, MD, RU, TJ, TM),

[Suite sur la page suivante]

(54) Title: METHOD OF TRANSFERRING A THIN FILM ONTO A SUPPORT

(54) Titre : PROCÉDÉ DE REPORT D'UNE COUCHE MINCE SUR UN SUPPORT



(57) Abstract: The invention relates to a method of transferring a thin film onto a first support (18), comprising the following steps consisting in: supplying a structure comprising a film (3) of which at least one part originates from a solid substrate of a first material and which is solidly connected to a second support (6, 10) having a thermal expansion coefficient that is different from that of the first material and close to that of the first support, forming an embrittled area (14) inside the film (3) that defines the thin film to be transferred, affixing the film (3) that is solidly connected to the second support (6, 10) to the first support (18), and breaking the film (3) at the embrittled area (14).

[Suite sur la page suivante]



WO 2007/020351 A1



européen (AT, BE, BG, CH, CY, CZ, DE, DK, EE, ES, FI, FR, GB, GR, HU, IE, IS, IT, LT, LU, LV, MC, NL, PL, PT, RO, SE, SI, SK, TR), OAPI (BF, BJ, CF, CG, CI, CM, GA, GN, GQ, GW, ML, MR, NE, SN, TD, TG).

**Publiée :**

— avec rapport de recherche internationale

— avant l'expiration du délai prévu pour la modification des revendications, sera republiée si des modifications sont reçues

*En ce qui concerne les codes à deux lettres et autres abréviations, se référer aux "Notes explicatives relatives aux codes et abréviations" figurant au début de chaque numéro ordinaire de la Gazette du PCT.*

**(57) Abrégé :** Un procédé de report d'une couche mince sur un premier support (18), comprend les étapes suivantes : - fourniture d'une structure comportant une couche (3) dont une partie au moins est issue d'un substrat massif d'un premier matériau et solidaire d'un second support (6, 10) présentant un coefficient de dilatation thermique différent de celui du premier matériau et proche de celui du premier support ; - formation dans la couche (3) d'une zone fragilisée enterrée (14) délimitant la couche mince à reporter ; - collage de la couche (3) solidaire du second support (6, 10) sur le premier support (18) ; - fracture de la couche (3) au niveau de la zone fragilisée (14).

## Procédé de report d'une couche mince sur un support

---

5

L'invention concerne un procédé de report d'une couche mince sur un support. Par couche mince, on entend une couche d'épaisseur typiquement inférieure à 1  $\mu\text{m}$ .

10 Dans le cadre de la réalisation de structures empilées formées notamment par des couches minces portées par un support (par exemple un substrat), il a déjà été proposé de réaliser le report d'une couche mince sur le support selon un procédé qui comprend les étapes principales suivantes :

- la formation d'une zone fragilisée à une profondeur donnée d'un substrat constitué du matériau qui doit former la couche mince, par exemple par  
15 implantation d'un gaz à cette profondeur ;
- le collage du substrat implanté (dit substrat donneur) sur le support, par exemple par collage moléculaire ;
- la séparation du substrat donneur amputé de la couche mince (située entre la zone fragilisée et la surface initiale du substrat donneur) et du  
20 support qui porte alors la couche mince, par fracture (en général lors d'une étape de traitement thermique, couramment entre 200°C et 600°C) au niveau de la zone précédemment fragilisée.

Une telle solution est décrite par exemple dans la demande de brevet FR 2 681 472 ; elle permet par exemple de déposer une couche mince  
25 de silicium sur un support constitué d'un substrat en silicium recouvert d'une couche mince d'oxyde de silicium ( $\text{SiO}_2$ ) isolant, afin d'obtenir une structure de type SOI (de l'anglais "*Silicon-On-Insulator*", c'est-à-dire silicium sur isolant).

Si le procédé brièvement décrit ci-dessus peut être appliqué tel quel dans le cas qui vient d'être mentionné, certaines difficultés peuvent survenir lors  
30 de l'application de manière classique de ce procédé dans des contextes différents, par exemple lorsque le substrat donneur et le support ont des caractéristiques mécaniques très différentes.

C'est notamment le cas lorsque l'on souhaite remplacer la couche mince de silicium par une couche mince de germanium (Ge) dont certaines propriétés électroniques sont avantageuses (telle que la mobilité des porteurs électriques, ce qui permet une amélioration des performances des circuits réalisés sur germanium).

La réalisation d'une telle structure (dénommée GeOI, pour "Germanium-On-Insulator", c'est-à-dire germanium sur isolant) au moyen du procédé précédemment évoqué a par exemple fait l'objet de l'article "Germanium-On-Insulator (GeOI) Structure Realized by the Smart Cut™ Technology", de F. Letertre *et al.*, in MRS proceedings, 809 B4.4 (2004).

En l'espèce, l'application classique du procédé de report de la couche mince mentionnée précédemment conduit au collage d'un substrat de silicium sur un substrat implanté de germanium, en vue de leur séparation, au niveau de la zone fragilisée par l'implantation, par un traitement thermique. Cette solution est toutefois problématique du fait de la différence importante en termes de coefficient de dilatation thermique des deux matériaux utilisés ( $2,6.10^{-6}/^{\circ}\text{C}$  pour le silicium et  $5,8.10^{-6}/^{\circ}\text{C}$  pour le germanium). En effet, le relâchement brutal, au moment de la fracture, des contraintes emmagasinées dans la structure peut occasionner la casse d'un substrat, voire des deux substrats.

Il est également proposé dans l'article précité de réaliser l'implantation dans une couche de germanium, dont l'épaisseur peut varier d'un à quelques microns et formée par épitaxie à la surface d'un substrat de silicium standard (de  $750\text{ }\mu\text{m}$  d'épaisseur). Ainsi, la structure soumise au traitement thermique de séparation se comporte comme une homo-structure du fait de la faible épaisseur de germanium devant celle des deux substrats de silicium.

Cette dernière solution est toutefois moins avantageuse sur le plan électronique du fait du nombre important de dislocations et d'une rugosité plus forte dans le germanium épitaxié.

Une autre solution connue pour réaliser une structure comportant une couche d'un premier matériau sur un substrat d'un second matériau est, après assemblage d'un substrat du premier matériau avec le substrat du

second matériau, de procéder à un amincissement mécano-chimique du substrat du premier matériau. Cependant, cette technique ne peut être utilisée pour obtenir des couches minces de l'ordre du micron avec une bonne homogénéité d'épaisseur. En effet, par cette technique, plus l'amincissement  
5 est important, plus la couche résiduelle est inhomogène en épaisseur.

Afin de résoudre ces différents problèmes, et de proposer ainsi une solution qui combine notamment une mise en œuvre simple, une bonne tenue mécanique lors de l'étape de traitement thermique de fracture et de bonnes propriétés cristallines électriques de la structure obtenue, l'invention prévoit un  
10 procédé de report d'une couche mince d'un premier matériau sur un premier support formé d'un second matériau, caractérisé par les étapes suivantes :

- fourniture d'une structure comportant une couche dont une partie au moins est issue d'un substrat massif du premier matériau et qui est solidaire d'un second support formé d'un troisième matériau présentant un coefficient de  
15 dilatation thermique différent de celui du premier matériau et proche de celui du second matériau ;

- formation dans la couche d'une zone fragilisée enterrée à une profondeur donnée délimitant dans la structure la couche mince à reporter ;

- collage de la couche solidaire du second support sur le premier  
20 support ;

- fracture de la couche au niveau de la zone fragilisée incluant au moins une étape de traitement thermique.

Dans un tel procédé, le second support permet une bonne coopération mécanique avec le premier support (évolution similaire en  
25 température des second et troisième matériaux), indépendamment du matériau de la couche mince à reporter (premier matériau).

L'épaisseur de la couche est de préférence telle que le comportement mécanique en température de la structure obtenue après collage est imposé par le second support et le premier support. L'épaisseur de la  
30 couche est ainsi suffisamment fine pour ne pas intervenir dans le comportement mécanique en température de la structure obtenue après collage. L'étape de fracture se produit ainsi dans de bonnes conditions quel que soit ce matériau,

ce qui permet de le choisir librement, pour ses propriétés électriques par exemple.

Selon l'invention, les matériaux et les épaisseurs mis en jeu, et notamment l'épaisseur de la couche de premier matériau, sont choisis de sorte  
5 que le relâchement des contraintes emmagasinées dans la structure au moment de la fracture n'entraîne pas la casse de l'une ou l'autre des structures obtenues après fracture.

L'étape de fracture peut également comprendre une étape d'application de sollicitations mécaniques : forces mécaniques (insertion d'une  
10 lame, effort de traction et/ou flexion et/ou cisaillement) et/ou ultrasons ou micro-ondes ; l'étape de formation d'une zone fragilisée peut quant à elle être réalisée par implantation d'une ou plusieurs espèces gazeuses.

Le coefficient de dilatation thermique du premier matériau est par exemple différent d'au moins 10 % du coefficient de dilatation thermique de  
15 chacun des second et troisième matériaux.

On peut choisir le coefficient de dilatation thermique du second matériau différent de moins de 10 % du coefficient de dilatation thermique du troisième matériau. On peut alors considérer que la structure obtenue après collage se comporte comme une homo-structure. Le second matériau est par  
20 exemple identique au troisième matériau.

L'épaisseur de la couche solidaire du second support est par exemple inférieure à 15 % de l'épaisseur du second support, ce qui permet d'éviter toute influence mécanique notable de cette couche sur la structure issue de l'étape de collage, et notamment de limiter l'énergie élastique stockée  
25 dans la structure lors d'un traitement thermique. Cette épaisseur doit bien sûr être choisie en fonction de la différence des coefficients de dilatation thermique existant au sein de la structure et de la température que devra pouvoir supporter cette structure. Plus cette température sera basse, plus l'épaisseur de la couche solidaire du second support pourra être importante. De même,  
30 plus la différence de coefficients de dilatation thermique sera faible, plus cette épaisseur pourra être importante.

Le second matériau est par exemple du silicium. Le premier matériau peut quant à lui être du germanium.

L'épaisseur de la couche du premier matériau (avant fracture) est par exemple comprise entre 1  $\mu\text{m}$  et 50  $\mu\text{m}$ .

5            Selon un mode de réalisation présenté ci-après, le procédé peut comprendre une étape préalable de collage d'une plaque massive du premier matériau sur le second support, par exemple à chaud (typiquement entre 100°C et 200°C). Dans ce cas, la couche issue de la plaque et solidaire du second support peut être obtenue par une étape d'amincissement de la plaque du  
10 premier matériau, par exemple par amincissement mécano-chimique (qui peut être réalisé par un procédé dit « *grinding* », puis par polissage).

Le procédé peut aussi comprendre une étape de dépôt par épitaxie du premier matériau sur une partie de la couche (couche résiduelle) demeurant solidaire du second support après fracture. La qualité cristalline de la couche  
15 résiduelle étant bonne, celle de la couche épitaxiée le sera aussi.

Ainsi, on peut utiliser la couche épitaxiée pour un nouveau report de couche mince, par exemple au moyen des étapes suivantes :

- formation dans la couche épitaxiée d'une zone fragilisée enterrée ;
- collage de la couche épitaxiée sur un troisième support ;
- 20 - fracture de la couche épitaxiée au niveau de la zone fragilisée.

Selon une possibilité de mise en œuvre du procédé, la couche solidaire du second support est intégralement issue du substrat massif. On assure ainsi une très bonne qualité cristalline pour l'ensemble de la couche.

Selon une autre possibilité de mise en œuvre, la couche solidaire du  
25 second support comporte une couche épitaxiée du premier matériau. Comme déjà vu, ceci permet de continuer la réalisation de reports de couches minces sur la base d'une couche résiduelle, tout en conservant une bonne qualité cristalline grâce à la partie issue du substrat massif.

La couche solidaire du second support peut également comporter  
30 dans ce cas une couche épitaxiée d'un quatrième matériau d'une épaisseur telle que sa structure cristalline est impartie par le premier matériau. On peut

ainsi utiliser cette couche à d'autres fonctions, sans qu'elle ne remette en cause la qualité cristalline des couches du premier matériau.

Par exemple, le procédé peut comprendre une étape d'élimination de la couche épitaxiée du premier matériau après fracture utilisant la couche épitaxiée du quatrième matériau comme couche d'arrêt.

D'autres caractéristiques et avantages de la présente invention apparaîtront à la lumière de la description qui suit, faite en référence aux dessins annexés dans lesquels les figures 1 à 6 représentent différentes étapes d'un exemple de procédé conforme aux enseignements de l'invention.

Sur ces figures, les différentes couches apparaissent avec des épaisseurs schématiques, et non directement proportionnelles à la réalité, afin d'éclaircir leur présentation.

Les différentes étapes d'un exemple de procédé selon l'invention vont à présent être décrites en référence à ces figures.

Dans cet exemple, on utilise une plaque de germanium 2 massif (qui a donc de bonnes propriétés cristallines et électriques), ici d'un diamètre typique de 200 mm et d'une épaisseur de 750  $\mu\text{m}$ , sur laquelle on a déposé une couche de surface d'oxyde de silicium 4 ( $\text{SiO}_2$ ), par exemple par PECVD (pour « *Plasma Enhanced Chemical Vapor Deposition* », c'est-à-dire dépôt chimique en phase vapeur assisté par plasma) avec une chimie  $\text{SiH}_4$  à 380°C, tel que représenté en figure 1.

En variante, on pourrait utiliser une plaque de germanium 2 sans couche de surface, ou une ou plusieurs couches de surface d'une nature différente.

La couche d'oxyde de silicium 4 peut éventuellement être préparée par densification (par exemple sous azote à 600°C pendant une heure). La structure plaque de germanium 2 – couche d'oxyde de silicium 4 est ensuite préparée pour le collage décrit ci-après, par exemple par nettoyage chimique et/ou polissage mécano-chimique pour un collage de type hydrophile.

Cette structure représentée à la figure 1 est ensuite collée sur un substrat 6 constitué d'un matériau dont le coefficient de dilatation thermique est différent de celui du germanium, par exemple en silicium (Si), qui forme un



support, sur lequel a éventuellement été formée une couche, par exemple une couche d'oxyde de silicium ( $\text{SiO}_2$ ) 8 formée par oxydation thermique pour faciliter le collage ultérieur (les collages oxyde/oxyde étant bien maîtrisés).

5 L'assemblage de la plaque de germanium 2 sur le substrat 6 en silicium (avec interposition éventuelle de couches d'oxyde de silicium 4, 8) est représenté lors de son collage en figure 2.

Ce collage peut être consolidé en étuve, par exemple à  $200^\circ\text{C}$  pendant deux heures.

10 On pourra avantageusement prévoir de réaliser ce collage à chaud, par exemple entre  $100^\circ\text{C}$  et  $200^\circ\text{C}$ , ce qui permettra de générer dans la structure des contraintes qui pourront venir compenser une partie des contraintes générées par les traitements thermiques ultérieurs et notamment le traitement thermique de fracture, réduisant ainsi les risques de casse.

15 La plaque de germanium 2 est alors amincie, de préférence par la combinaison d'une rectification suivie d'un polissage mécano-chimique et éventuellement d'une gravure chimique (le polissage permettant d'obtenir une bonne rugosité finale et la gravure chimique d'enlever les défauts créés par la rectification). D'autres techniques d'amincissement pourraient être utilisées.  
20 dans la mesure où elles garantissent l'intégrité de la structure (notamment qu'elles ne nécessitent pas de montée en température trop importante de la structure).

L'épaisseur finale de germanium doit être telle que le comportement mécanique de l'assemblage germanium/silicium soit essentiellement dicté par le silicium 6, de sorte que cet assemblage se comporte mécaniquement en  
25 température comme une homo-structure, et plus précisément de sorte que l'énergie élastique emmagasinée dans la structure pendant les traitements thermiques ultérieurs, et notamment lors du traitement thermique de fracture (et plus particulièrement au moment de la fracture de la structure), ne conduise pas à la casse de la structure. On choisira typiquement pour cette couche de  
30 germanium une épaisseur de  $1\text{ }\mu\text{m}$  à  $50\text{ }\mu\text{m}$ , par exemple de  $20\text{ }\mu\text{m}$ .

On obtient alors la structure représentée à la figure 3, qui se compose ainsi essentiellement d'un substrat 6 formant support (ici en silicium, avec une épaisseur typique de 750  $\mu\text{m}$  pour un substrat de 200 mm de diamètre), d'une couche intermédiaire 10 en oxyde de silicium (qui correspond à l'assemblage des deux couches en oxyde de silicium 4, 8 précédemment mentionnées) et d'une couche de germanium amincie 3, d'épaisseur réduite, par exemple de l'ordre de quelques micromètres à quelques dizaines de micromètres, par exemple de 20  $\mu\text{m}$ .

Du fait du procédé utilisé pour son obtention, la rugosité et la structure cristalline de la couche amincie de germanium 3 sont proches de celles d'un substrat massif de germanium de sorte que les propriétés cristallines et électriques des couches minces formées comme décrit ci-après à partir de la couche amincie de germanium 3 seront particulièrement bonnes.

Comme expliqué dans la suite, l'épaisseur réduite de la couche amincie de germanium 3 et son collage sur le substrat de silicium 6 formant support permettent toutefois d'obtenir une structure ayant un comportement mécanique différent d'un substrat massif de germanium, ce qui sera avantageusement utilisé lors de l'étape de séparation décrite plus bas.

De plus, du fait de la plus grande conductivité thermique du silicium par rapport au germanium, cette structure (germanium/silicium) permet une meilleure évacuation de la chaleur pendant les étapes technologiques ultérieures que la solution utilisant un substrat de germanium.

La structure qui vient d'être décrite et représentée à la figure 3 constitue ainsi une structure donneuse particulièrement avantageuse qui va permettre le report d'une couche mince, ici de germanium, comme décrit à présent.

Avant collage sur le support qui doit recevoir la couche mince (pour l'essentiel un substrat de silicium dans l'exemple décrit ici), on peut préparer la structure précédemment réalisée et représentée à la figure 3 par les étapes suivantes :

- dépôt d'une couche de dioxyde de silicium ( $\text{SiO}_2$ ), par exemple comme précédemment par PECVD ;

- densification facultative de la couche d'oxyde de silicium sous azote entre 400°C et 600°C pendant une heure ;

- nettoyage et/ou polissage mécano-chimique (pour améliorer la compatibilité avec un collage hydrophile).

5            En variante, il est bien sûr possible de ne pas déposer d'oxyde et de préparer directement la surface de germanium en vue de son collage sur le support devant recevoir la couche mince.

On forme par ailleurs une zone fragilisée 14 dans la couche amincie de germanium 3, à une profondeur qui correspond à l'épaisseur de la couche mince que l'on souhaite reporter (en général de l'ordre de quelques centaines de nanomètres, par exemple entre quelques dizaines et 1000 nm), par exemple  
10            par implantation d'espèces gazeuses, ici des ions hydrogènes ( $H^+$ ), avec une énergie comprise entre quelques keV et 250 keV et une dose comprise entre  $3 \cdot 10^{16}$  et  $7 \cdot 10^{16} H^+/cm^2$ ; typiquement, avec une énergie d'implantation de 100  
15            keV et une dose de  $5 \cdot 10^{16}$ , on obtient une profondeur d'implantation d'environ 700 nm.

L'étape d'implantation est par exemple réalisée après la formation de la couche d'oxyde de silicium ( $SiO_2$ ) et avant nettoyage de la surface.

Après cette étape d'implantation et ces étapes éventuelles de  
20            préparation, la structure donneuse est donc construite comme représenté à la figure 4.

Cette structure est alors collée (au niveau de la couche d'oxyde de silicium 12 déposée sur la couche amincie de germanium 3, c'est-à-dire au niveau de la surface de cette dernière qui a subi l'implantation), par exemple  
25            par un collage hydrophile sur le support sur lequel doit être reportée la couche mince, constitué ici principalement d'un substrat en silicium 18 (en général d'épaisseur de l'ordre de 750  $\mu m$  pour un substrat de 200 mm d'épaisseur), recouvert par une couche d'oxyde de silicium ( $SiO_2$ ) 16.

On obtient ainsi l'assemblage représenté à la figure 5, que l'on va  
30            soumettre à une étape de traitement thermique, en général entre 200°C et 500°C (ici par exemple 330°C), afin de former une fracture au niveau de la zone fragilisée 14.

On réalise ainsi la séparation du support formé par le substrat en silicium 18 recouvert par la couche d'oxyde de silicium 16, qui porte désormais une couche mince de germanium 22 (issue de la couche amincie 3), et de la structure donneuse pelée de cette couche mince transférée, comme représenté à la figure 6.

Du fait de la faible épaisseur de la couche amincie de germanium 3 par rapport aux substrats en silicium 6, 18 (schématiquement représentée sur les figures, en pratique dans un rapport de l'ordre d'au moins 1 à 10) et de la compatibilité mécanique (ici en termes de dilatation thermique) des deux substrats 6, 18 (ici réalisés dans le même matériau), l'assemblage précédemment mentionné (et représenté à la figure 5) se comporte pour l'essentiel comme une homo-structure et a donc un bon comportement mécanique lors de l'étape de traitement thermique de fracture, sans risque majeur de formation de cassures.

Le relâchement de l'énergie élastique emmagasinée dans la structure au moment de la fracture est contrôlé et ne conduit pas à la casse des structures obtenues après fracture.

Après l'étape de fracture de la zone fragilisée (et par conséquent de séparation de l'assemblage de la figure 5), le substrat en silicium 18 recouvert de la couche d'oxyde de silicium 24 porte donc une couche mince de germanium 22 avec de bonnes propriétés électriques du fait que cette couche mince 22 est issue de la couche amincie de germanium 3 dont les propriétés électriques sont proches de celles de la plaque de germanium 2 initiale comme déjà mentionné.

On obtient ainsi, après d'éventuels traitements de finition du type polissage et recuit thermique, une plaque de GeOI (*i.e.* de germanium sur isolant) avec des propriétés électriques de la couche de germanium particulièrement intéressantes.

La structure donneuse, constituée principalement du substrat de silicium 6 et de la couche résiduelle de germanium 20 (couche amincie de germanium 3 pelée de la couche mince 22), peut alors être recyclée (par exemple par des techniques de rectification et/ou polissage) afin d'être à

nouveau utilisée comme une structure donneuse pour le report d'une nouvelle couche mince de germanium, dans ce cas issue de la couche résiduelle 20 (en effet, même pelée de la couche mince 22, la structure donneuse est essentiellement constituée comme elle l'était au préalable, comme représenté à la figure 3).

Selon une possibilité de réalisation avantageuse, la couche amincie 3 ou la couche résiduelle 20 de germanium de la structure donneuse peut servir de germe pour l'épitaxie de germanium sur cette structure. Du fait de la qualité cristalline de la couche amincie (ou résiduelle), la qualité cristalline de cette couche épitaxiée sera proche de celle d'un substrat massif de germanium (souvent dénommé germanium « *bulk* »). On pourra ainsi réitérer le processus de report de couche mince en utilisant la couche épitaxiée.

En variante, on peut également prévoir d'épitaxier (sur la couche amincie 3 ou la couche résiduelle 20) successivement et itérativement du germanium (sur une épaisseur de quelques microns, par exemple 2  $\mu\text{m}$ ) et du silicium (typiquement avec une épaisseur de quelques nanomètres) pour former un empilement alternatif de ces deux matériaux : Si/Ge/Si/Ge etc.

La faible épaisseur des couches épitaxiées de silicium permet au germanium d'imposer son paramètre de maille et ainsi de maintenir une bonne qualité cristalline des couches épitaxiées de germanium.

Il faut en revanche s'assurer que l'épaisseur combinée des couches épitaxiées et de la couche de germanium initiale 3, 20 reste suffisamment faible pour que le comportement mécanique en température de la structure obtenue soit imposé par le substrat de silicium.

Selon cette variante, on peut se servir de la couche mince de silicium comme couche d'arrêt lors des transferts successifs.

On peut aussi utiliser le procédé suivant :

- on réalise l'implantation dans la couche épitaxiée de germanium située au sommet de l'empilement (couche extérieure) pour définir dans cette couche la couche mince à reporter ;
- on réalise le report de la couche mince comme indiqué ci-dessus ;

- on élimine le reste de la couche extérieure de germanium par gravure sélective (par exemple  $H_2O_2$ ) ;

- on élimine ensuite la couche d'arrêt de silicium par gravure sélective (par exemple à base de TMAH - hydroxyde de  
5 tetramethylammonium) ;

- on réitère le processus sur la couche de germanium suivante.

Ce procédé permet d'éviter la mise en œuvre d'un polissage après fracture et ainsi les inhomogénéités d'épaisseur qui en découlent généralement.

Les exemples qui viennent d'être décrits ne constituent que des  
10 modes possibles de réalisation de l'invention qui ne s'y limite pas.

## REVENDICATIONS

5                    1. Procédé de report d'une couche mince (22) d'un premier matériau sur un premier support (18, 24) formé d'un second matériau, caractérisé par les étapes suivantes :

                    - fourniture d'une structure comportant une couche (3) dont une partie au moins est issue d'un substrat massif du premier matériau et qui est  
10                    solidaire d'un second support (6, 10) formé d'un troisième matériau présentant un coefficient de dilatation thermique différent de celui du premier matériau et proche de celui du second matériau;

                    - formation dans la couche (3) d'une zone fragilisée enterrée (14) à une profondeur donnée délimitant dans la structure la couche mince (22) à  
15                    reporter ;

                    - collage de la couche (3) solidaire du second support (6, 10) sur le premier support (18, 24) ;

                    - fracture de la couche (3) au niveau de la zone fragilisée (14) incluant au moins une étape de traitement thermique.

20

                    2. Procédé de report d'une couche mince selon la revendication 1, dans lequel l'épaisseur de la couche (3) est telle que le comportement mécanique en température de la structure obtenue après collage est imposé par le second support (6, 10) et le premier support

25

                    3. Procédé de report d'une couche mince selon la revendication 1 ou 2, dans lequel l'étape de fracture comprend également une étape d'application de sollicitations mécaniques.

30

                    4. Procédé de report d'une couche mince selon l'une des revendications 1 à 3, dans lequel l'étape de formation d'une zone fragilisée est réalisée par implantation d'au moins une espèce gazeuse.

5. Procédé de report d'une couche mince selon l'une des revendications 1 à 4, dans lequel le coefficient de dilatation thermique du premier matériau est différent d'au moins 10 % de chacun des coefficients de dilatation thermique des second et troisième matériaux.

6. Procédé de report d'une couche mince selon l'une des revendications 1 à 5, dans lequel le coefficient de dilatation thermique du second matériau est différent de moins de 10 % du coefficient de dilatation thermique du troisième matériau.

7. Procédé de report d'une couche mince selon la revendication 6, dans lequel le second matériau est identique au troisième matériau.

8. Procédé selon l'une des revendications 1 à 7, dans lequel l'épaisseur de la couche (3) solidaire du second support (6, 10) est inférieure à 15 % de l'épaisseur du second support (6, 10).

9. Procédé de report d'une couche mince selon l'une des revendications 1 à 8, dans lequel le second matériau est du silicium.

10. Procédé de report d'une couche mince selon l'une des revendications 1 à 9, dans lequel le premier matériau est du germanium.

11. Procédé de report d'une couche mince selon l'une des revendications 1 à 10, dans lequel l'épaisseur de la couche est comprise entre 1  $\mu\text{m}$  et 50  $\mu\text{m}$ .

12. Procédé de report d'une couche mince selon l'une des revendications 1 à 11, comprenant une étape préalable de collage d'une plaque massive (2) du premier matériau sur le second support (6, 8).



13. Procédé de report d'une couche mince selon la revendication 12, dans lequel l'étape de collage est réalisée à une température comprise entre 100°C et 200°C.

5 14. Procédé de report d'une couche mince selon la revendication 12 ou 13, comprenant une étape d'amincissement de ladite plaque (2) afin d'obtenir la couche (3) solidaire du second support (6, 10).

10 15. Procédé de report d'une couche mince selon l'une des revendications 1 à 14, comprenant une étape de dépôt par épitaxie du premier matériau sur une partie (20) de la couche (3) demeurant solidaire du second support (6) après fracture.

15 16. Procédé de report d'une couche mince selon la revendication 15, comprenant les étapes suivantes :

- formation dans la couche épitaxiée d'une zone fragilisée enterrée ;
- collage de la couche épitaxiée sur un troisième support ;
- fracture de la couche épitaxiée au niveau de la zone fragilisée.

20 17. Procédé de report d'une couche mince selon l'une des revendications 1 à 16, dans lequel la couche solidaire du second support est intégralement issue du substrat massif.

25 18. Procédé de report d'une couche mince selon l'une des revendications 1 à 17, dans lequel la couche solidaire du second support comporte une couche épitaxiée du premier matériau.

30 19. Procédé de report d'une couche mince selon la revendication 18, dans lequel la couche solidaire du second support comporte une couche épitaxiée d'un quatrième matériau d'une épaisseur telle que sa structure cristalline est impartie par le premier matériau.

20. Procédé de report d'une couche mince selon la revendication 18, comprenant une étape d'élimination de la couche épitaxiée du premier matériau après fracture utilisant la couche épitaxiée du quatrième matériau comme couche d'arrêt.

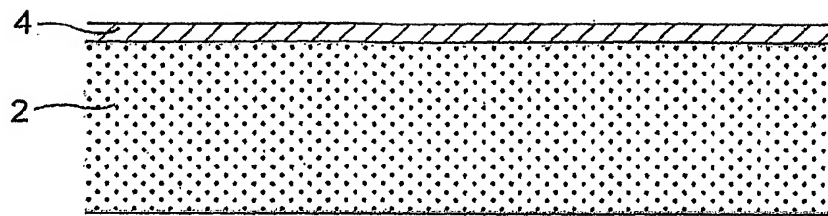


Fig.1

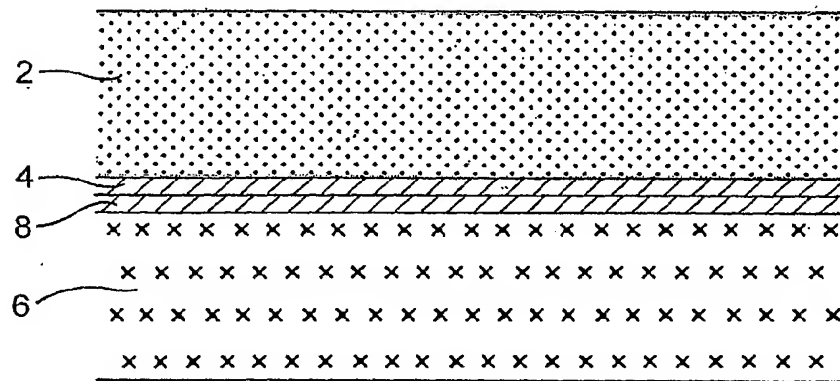


Fig.2

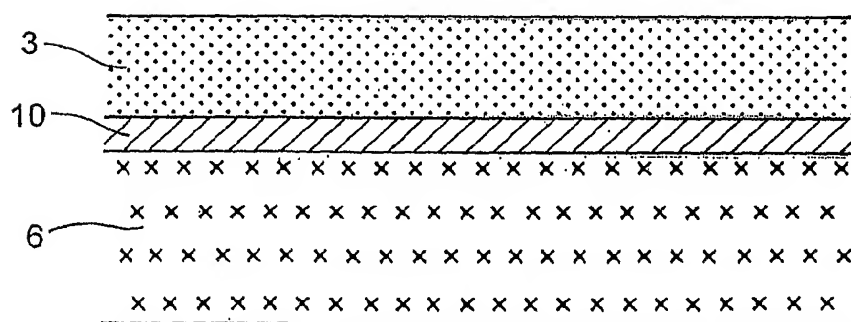


Fig.3

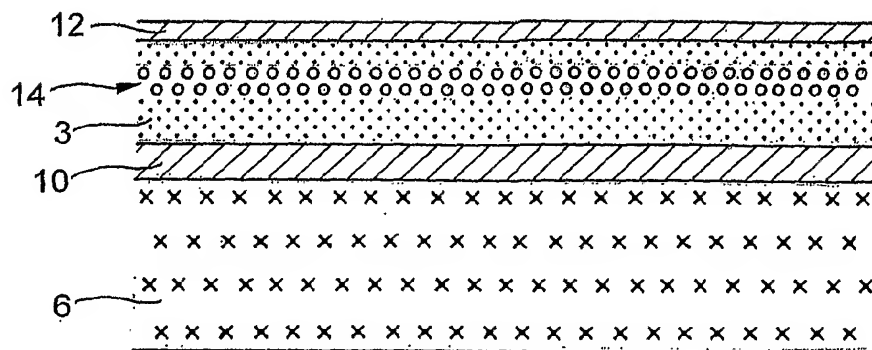


Fig.4

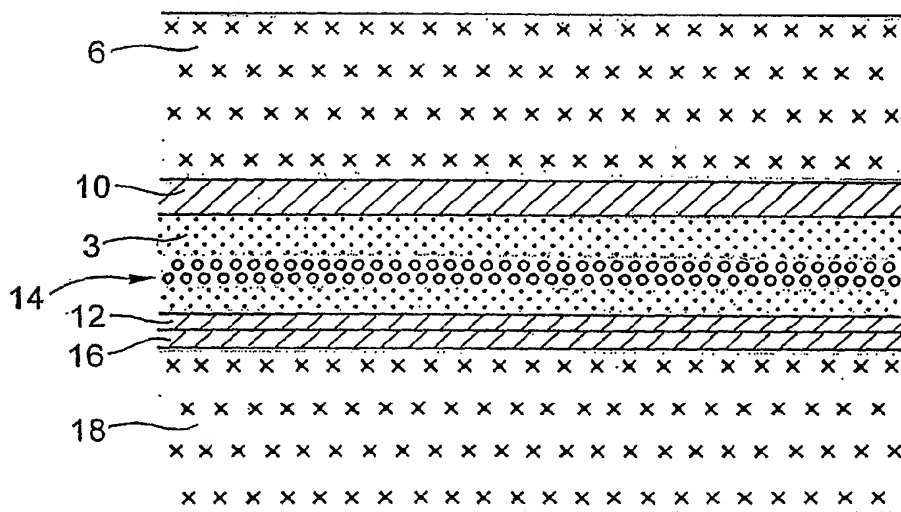


Fig.5

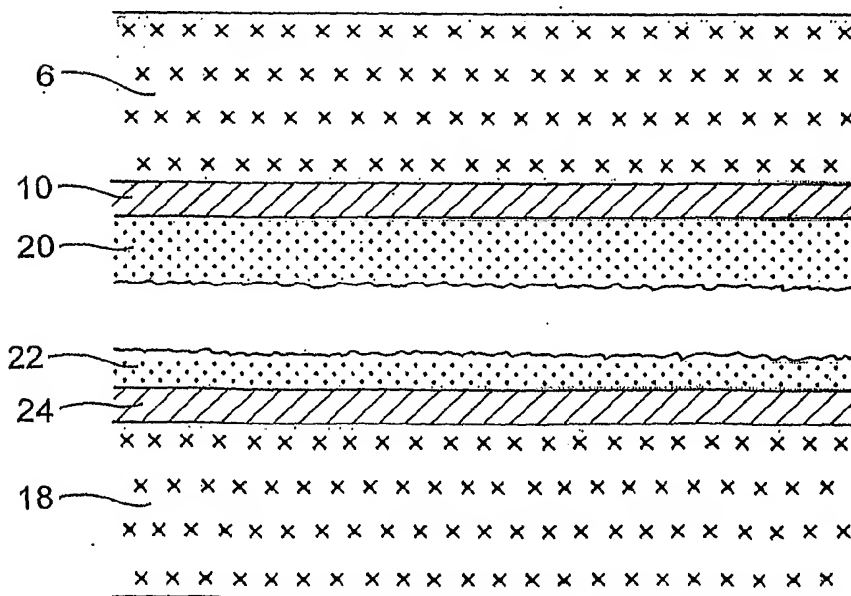


Fig.6

# INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International application No  
PCT/FR2006/001945

A. CLASSIFICATION OF SUBJECT MATTER  
INV. H01L21/762

According to International Patent Classification (IPC) or to both national classification and IPC

## B. FIELDS SEARCHED

Minimum documentation searched (classification system followed by classification symbols)  
H01L

Documentation searched other than minimum documentation to the extent that such documents are included in the fields searched

Electronic data base consulted during the international search (name of data base and, where practical, search terms used)

EPO-Internal, WPI Data, INSPEC

## C. DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT

Category*	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages	Relevant to claim No.
X A	US 2004/150006 A1 (AULNETTE CECILE ET AL) 5 August 2004 (2004-08-05) page 3, paragraph 44 - page 5, paragraph 63; figures 2-6,9-14	1,3-7, 10-20 2,8,9
X	----- US 6 893 936 B1 (CHEN HUAJIE ET AL) 17 May 2005 (2005-05-17) column 4, line 37 - column 6, line 54; figures 4a-4f	1,3-20
X	----- US 2005/148122 A1 (YONEHARA TAKAO) 7 July 2005 (2005-07-07) page 2, paragraph 20 - page 2, paragraph 25; figures 3-6	1,3-20
	----- -/--	

☒ Further documents are listed in the continuation of Box C.

☒ See patent family annex.

### \* Special categories of cited documents :

\*A\* document defining the general state of the art which is not considered to be of particular relevance

\*E\* earlier document but published on or after the international filing date

\*L\* document which may throw doubts on priority claim(s) or which is cited to establish the publication date of another citation or other special reason (as specified)

\*O\* document referring to an oral disclosure, use, exhibition or other means

\*P\* document published prior to the international filing date but later than the priority date claimed

\*T\* later document published after the international filing date or priority date and not in conflict with the application but cited to understand the principle or theory underlying the invention

\*X\* document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered novel or cannot be considered to involve an inventive step when the document is taken alone

\*Y\* document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered to involve an inventive step when the document is combined with one or more other such documents, such combination being obvious to a person skilled in the art.

\*&\* document member of the same patent family

Date of the actual completion of the international search

22 December 2006

Date of mailing of the international search report

08/01/2007

Name and mailing address of the ISA/

European Patent Office, P.B. 5818 Patentlaan 2  
NL - 2280 HV Rijswijk  
Tel. (+31-70) 340-2040, Tx. 31 651 epo nl,  
Fax: (+31-70) 340-3016

Authorized officer

Hedouin, Mathias

# INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International application No  
PCT/FR2006/001945

C(Continuation). DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT		
Category*	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages	Relevant to claim No.
X	<p>WO 2004/001810 A (MASSACHUSETTS INSTITUTE OF TECHNOLOGY) 31 December 2003 (2003-12-31) page 5, line 17 - page 6, line 34; figures 9a-9f,10</p> <p>-----</p>	1, 3-20

**INTERNATIONAL SEARCH REPORT**

Information on patent family members

International application No

PCT/FR2006/001945

Patent document cited in search report		Publication date	Patent family member(s)	Publication date
US 2004150006	A1	05-08-2004	US 2006088979 A1	27-04-2006
US 6893936	B1	17-05-2005	WO 2006011912 A1	02-02-2006
US 2005148122	A1	07-07-2005	NONE	
WO 2004001810	A	31-12-2003	AU 2003253705 A1	06-01-2004

# RAPPORT DE RECHERCHE INTERNATIONALE

Demande internationale n°  
PCT/FR2006/001945

<b>A. CLASSEMENT DE L'OBJET DE LA DEMANDE</b> INV. H01L21/762		
Selon la classification internationale des brevets (CIB) ou à la fois selon la classification nationale et la CIB		
<b>B. DOMAINES SUR LESQUELS LA RECHERCHE A PORTE</b> Documentation minimale consultée (système de classification suivi des symboles de classement) H01L		
Documentation consultée autre que la documentation minimale dans la mesure où ces documents relèvent des domaines sur lesquels a porté la recherche		
Base de données électronique consultée au cours de la recherche internationale (nom de la base de données, et si cela est réalisable, termes de recherche utilisés) EPO-Internal, WPI Data, INSPEC		
<b>C. DOCUMENTS CONSIDERES COMME PERTINENTS</b>		
Catégorie*	Identification des documents cités, avec, le cas échéant, l'indication des passages pertinents	no. des revendications visées
X  A   X   X	US 2004/150006 A1 (AULNETTE CECILE ET AL) 5 août 2004 (2004-08-05) page 3, alinéa 44 - page 5, alinéa 63; figures 2-6, 9-14 ----- US 6 893 936 B1 (CHEN HUAJIE ET AL) 17 mai 2005 (2005-05-17) colonne 4, ligne 37 - colonne 6, ligne 54; figures 4a-4f ----- US 2005/148122 A1 (YONEHARA TAKAO) 7 juillet 2005 (2005-07-07) page 2, alinéa 20 - page 2, alinéa 25; figures 3-6 ----- <div style="text-align: center;">-/-</div>	1, 3-7, 10-20 2, 8, 9  1, 3-20  1, 3-20
<div style="display: flex; justify-content: space-between;"> <span><input checked="" type="checkbox"/> Voir la suite du cadre C pour la fin de la liste des documents</span> <span><input checked="" type="checkbox"/> Les documents de familles de brevets sont indiqués en annexe</span> </div>		
<div style="display: flex;"> <div style="flex: 1;"> <p>* Catégories spéciales de documents cités:</p> <p>*A* document définissant l'état général de la technique, non considéré comme particulièrement pertinent</p> <p>*E* document antérieur, mais publié à la date de dépôt international ou après cette date</p> <p>*L* document pouvant jeter un doute sur une revendication de priorité ou cité pour déterminer la date de publication d'une autre citation ou pour une raison spéciale (telle qu'indiquée)</p> <p>*O* document se référant à une divulgation orale, à un usage, à une exposition ou tous autres moyens</p> <p>*P* document publié avant la date de dépôt international, mais postérieurement à la date de priorité revendiquée</p> </div> <div style="flex: 1;"> <p>*T* document ultérieur publié après la date de dépôt international ou la date de priorité et n'appartenant pas à l'état de la technique pertinent, mais cité pour comprendre le principe ou la théorie constituant la base de l'invention</p> <p>*X* document particulièrement pertinent; l'invention revendiquée ne peut être considérée comme nouvelle ou comme impliquant une activité inventive par rapport au document considéré isolément</p> <p>*Y* document particulièrement pertinent; l'invention revendiquée ne peut être considérée comme impliquant une activité inventive lorsque le document est associé à un ou plusieurs autres documents de même nature, cette combinaison étant évidente pour une personne du métier</p> <p>*G* document qui fait partie de la même famille de brevets</p> </div> </div>		
Date à laquelle la recherche internationale a été effectivement achevée  <div style="text-align: center;">22 décembre 2006</div>		Date d'expédition du présent rapport de recherche internationale  <div style="text-align: center;">08/01/2007</div>
Norm et adresse postale de l'administration chargée de la recherche internationale Office Européen des Brevets, P.B. 5618 Patentlaan 2 NL - 2280 HV Rijswijk Tel. (+31-70) 340-2040, Tx. 31 651 epo nl, Fax: (+31-70) 340-3016		Fonctionnaire autorisé  <div style="text-align: center;">Hedouin, Mathias</div>



# RAPPORT DE RECHERCHE INTERNATIONALE

Demande internationale n°

PCT/FR2006/001945

C(suite). DOCUMENTS CONSIDERES COMME PERTINENTS

Catégorie*	Identification des documents cités, avec, le cas échéant, l'indication des passages pertinents	no. des revendications visées
X	<p>WO 2004/001810 A (MASSACHUSETTS INSTITUTE OF TECHNOLOGY)  31 décembre 2003 (2003-12-31)  page 5, ligne 17 - page 6, ligne 34;  figures 9a-9f,10</p> <p>-----</p>	1, 3-20

# RAPPORT DE RECHERCHE INTERNATIONALE

Renseignements relatifs aux membres de familles de brevets

Demande internationale n°

PCT/FR2006/001945

Document brevet cité au rapport de recherche		Date de publication	Membre(s) de la famille de brevet(s)	Date de publication
US 2004150006	A1	05-08-2004	US 2006088979 A1	27-04-2006
US 6893936	B1	17-05-2005	WO 2006011912 A1	02-02-2006
US 2005148122	A1	07-07-2005	AUCUN	
WO 2004001810	A	31-12-2003	AU 2003253705 A1	06-01-2004